

Problem 1

En elastisk lina (t.ex. en bärlina i en bro) är fastspänd i båda ändarna. Vi vill beräkna den vertikala nedböjningen $u(x)$ när linan utsätts för en ojämn last $f(x)$ (t.ex. snö som samlats ojämnt). Systemet beskrivs av

$$\begin{cases} -u''(x) = f(x), & 0 < x < 1 \\ u(0) = 0, & u(1) = 0 \end{cases}$$

Vi väljer en last som är noll vid ändarna men har en kraftig, icke-polynomisk topp genom lastfunktionen:

$$f(x) = 50 \cdot \sin^2(\pi x) \cdot e^{-x}$$

Lös problemet med FDM. Beräkna maximala nedböjningen och redovisningen av resultatet ska inkludera styvhetsmatrisen \mathbf{A} , lastvektorn \mathbf{b} och Lösningsvektorn \mathbf{u} för något lämpligt värde på n . Plotta även u_{FDM} tillsammans med resultatet u_M från Mathematicas `NDSolve`.

Problem 2

Lös problem 1 med FEM och jämför resultaten. Redovisa även här \mathbf{A} , \mathbf{b} och Lösningsvektorn \mathbf{u} . Plotta u_h , u_{FDM} och u_M i samma graf. Felet definieras som $e(x) = u_{\text{exakt}}(x) - u_h(x)$. Beräkna globala felet som är L^2 -normen av $e(x)$ där vi sätter $u_{\text{exakt}} = u_M$:

$$\|e\|_{L^2} = \left(\int_0^1 (u_M(x) - u_h(x))^2 dx \right)^{1/2}$$

Utnyttja följande vid beräkningarna:

- Använd samma antal noder som i Problem 1.
- Lastvektorn \mathbf{b} beräknas med 3-punkters Gausskvadratur.
- Randvillkoret $u(1) = 0$ kan hanteras enligt tipsen om Dirichlet-villkor från föreläsningen om randvärdesproblem.

Problem 3

Vi studerar ett endimensionellt tidsberoende värmeledningsproblem (diffusion) i en stång med längden L . Det allmänna matematiska problemet är en partiell differentialekvation (PDE) där $u(x, t)$ är temperaturen:

$$\frac{\partial u}{\partial t} = \alpha \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + g(x, t), \quad x \in (0, L), t > 0 \quad (1)$$

I det här fallet är:

- Längden $L = 1$
- Diffusivitetskonstanten $\alpha = 0.01$
- Begynnelsevillkoret (BV): $u(x, 0) = 10 \sin(\pi x)$
- Randvillkoren (RV): Dirichlet-villkor (fixerad temperatur) vid ändarna:
 - Vänster rand: $u(0, t) = 0$
 - Höger rand: $u(L, t) = 20$
- Ingen intern uppvärmning, dvs källtermen $g(x, t) = 0$

Lösningsmetod: Implicit finita differensmetod (Bakåt-Euler)

För att lösa PDE:n numeriskt används FDM, där både rummet (x) och tiden (t) diskretiseras. Den implicita metoden väljs för dess A-stabilitet. Rummet diskretiseras med n intervall (konstant steglängd $h = \frac{L-0}{n}$), vilket ger $N = n - 1$ inre noder. Vi låter u_i^k beteckna temperaturen vid nod x_i och tid t_k . Följande approximationer används för derivatorna:

1. *Tidsderivatan (Bakåt-Euler)*: Approximation vid nod i vid den nya tidpunkten t_{k+1} :

$$\frac{\partial u}{\partial t} \approx \frac{u_i^{k+1} - u_i^k}{\Delta t}$$

2. *Andraderivatan*: Centraldifferens, beräknad vid den nya tidpunkten t_{k+1} :

$$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \approx \frac{u_{i+1}^{k+1} - 2u_i^{k+1} + u_{i-1}^{k+1}}{h^2}$$

Tips för implementation:

1. Sätt in differenskvoterna i PDE:n, samla alla okända termer (index $k+1$) på vänster sida och sätt $\lambda = \alpha \frac{\Delta t}{h^2}$:

$$\underbrace{-\lambda u_{i-1}^{k+1} + (1 + 2\lambda)u_i^{k+1} - \lambda u_{i+1}^{k+1}}_{\text{Okända vid } t_{k+1}} = \underbrace{u_i^k}_{\text{Känd från } t_k} \quad i = 1, 2, \dots, N$$

Ovanstående resulterar i ett ekvationssystem $\mathbf{A}\mathbf{u}^{k+1} = \mathbf{B}^k$ där styvhetsmatrisen \mathbf{A} är en konstant tridiagonal $N \times N$ -Toeplitz-matris.

2. Randvillkoren $u_0^{k+1} = 0$ och $u_{N+1}^{k+1} = 20$ flyttas över till lastvektorn \mathbf{B}^k som vid vanlig FDM.
3. Lösningen startar med den givna initialtemperaturen \mathbf{u}^0 . Vid varje tidssteg k , konstrueras \mathbf{B}^k och det linjära systemet $\mathbf{A}\mathbf{u}^{k+1} = \mathbf{B}^k$ löses. Använd en effektiv lösningsmetod som t.ex. Mathematicas `LinearSolve`.

Redovisning av resultatet:

1. (a) Plotta $u(x, t)$ som funktion av x i intervallet $[0, 1]$ för några olika tidpunkter som visar hur systemet utvecklas mot jämvikt.
- (b) Bestäm approximativt den tid t_{slut} då lösningen når jämvikt.

2. Resultatanalys:

- (a) Vid jämvikt är $\partial u / \partial t = 0$ dvs är jämviktslösningen $u(x)$ är den lösning som uppfyller BVP

$$\begin{cases} u''(x) = 0, \\ u(0) = 0, u(L) = 20. \end{cases} \quad (2)$$

Plotta den analytiska lösningen $u(x)$ till (2) tillsammans med den numeriska lösningen för $t = t_{\text{slut}}$ så att man ser att de ligger nära varandra.

- (b) Beräkna en referenslösning \mathbf{u}_{ref} för mycket små h och Δt för lämpligt t . Beräkna sedan det globala felet

$$\varepsilon_G(h) = \|\mathbf{u}_h - \mathbf{u}_{\text{ref}}\|$$

för olika h och plotta $\varepsilon_G(h)$ som funktion av h i log-log-skala. Lutningen på denna graf ska vara ≈ 2 eftersom FDM-metoden är $\mathcal{O}(h^2)$ i rummet.

- (c) Bestäm maximalt absolut fel, dvs maximala skillnaden mellan \mathbf{u}_{ref} och den analytiska jämviktslösningen vid t_{slut} :

$$\varepsilon_{\max} = \max_i |u_{\text{ref},i}(t_{\text{slut}}) - u(x_i)|$$

$\varepsilon_{\max} \lesssim 10^{-4}$ bör kunna nås vilket är en bekräftelse på tillräckligt hög noggrannhet i det här fallet.